PCT/EP200 4 / 0 1 1 4 6 0 24.((.04

# PRIORITY DOCUMENT UBMITTED OR TRANSMITTED IN



REC'D 28 DEC 2004

# Ministero delle Attività Produttive

Direzione Generale per lo Sviluppo Produttivo e la Competitività

Ufficio Italiano Brevetti e Marchi

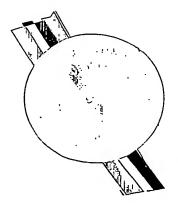
Ufficio G2

Autenticazione di copia di documenti relativi alla domanda di brevetto per: INVENZIONE INDUSTRIALE N. MI 2003 A 002085.

Si dichiara che l'unita copia è conforme ai documenti originali depositati con la domanda di brevetto sopra specificata, i cui dati risultano dall'accluso processo verbale di deposito.



ROMA li.... 1.2. NOV. 2004 Dr.ssa Paola Giuliano



IL FUNZIONARIO

Dr. 55a fraola Giuliano

BEST AVAILABLE COPY

#### \* **MODULO** A (1/2) AL MINISTERO DELLE ATTIVITA' PRODUTTIVE DOMANDA DI BREVETTO PER INVENZIONE INDUSTRIALE N. 20034002085 UFFICIO ITALIANO BREVETTI E MARCHI (U.I.B.M.) A. RICHIEDENTE/I A1 POLIMERI EUROPA S.p.A. COGNOME E NOME O DENOMINAZIONE COD.FISCALD A3 01768800748 (PF/PG) NATURA GIURIDICA A4 BRINDISI - Via E. Fermi, 4 INDIRIZZO COMPLETO A1 COGNOME E NOME O DENOMINAZIONE Cod.Fiscale (PF / PG) A2 NATURA GIURIDICA PARTITA IVA INDIRIZZO COMPLETO B. RECAPITO OBBLIGATORIO B0 $(\mathbf{D} = \mathsf{DOMICILIO}$ elettivo, $\mathbf{R} = \mathsf{RAPPRESENTANTE}$ IN MANCANZA DI MANDATARIO COGNOME E NOME O DENOMINAZIONE **B**1 **B2** Indirizzo В3 CAP/ Località/Provincia "PROCEDIMENTO PER LA PREPARAZIONE DI 1-OTTENE" C<sub>1</sub> C. TITOLO 10,33 Euro Vell IIU D. INVENTORE/I DESIGNATO/I (DA INDICARE ANCHE SE L'INVENTORE COINCIDE CON IL RICHIEDENTE ) D1 DELLEDONNE Daniele Собноме в Номе D2 NAZIONALITÀ D1 COGNOME E NOME RIVETTI Franco Nazionalità D2 D1 Содноме в Номв D2 NAZIONALITÀ Содноме в Номе D1 D2 Nazionalità GRUPPO SOTTOGRUPPO CLASSE SOTTOCLASSE ;C C 07 E4 E1 E. CLASSE PROPOSTA F. PRIORITA' DERIVANTE DA PRECEDENTE DEPOSITO ESEGUITO ALL'ESTERO F2 F1 Tipo STATO O ORGANIZZAZIONE F4 F3 DATA DEPOSITO NUMERO DOMANDA F2 F1 Tipo

STATO O ORGANIZZAZIONE

NUMERO DOMANDA

F1

STATO O ORGANIZZAZIONE

F2

NUMERO DOMANDA

F3

DATA DEPOSITO

F4

STATO O ORGANIZZAZIONE

NUMERO DOMANDA

F3

DATA DEPOSITO

F4

G. CENTRO ABILITATO DI
RACCOLTA COLTURE DI
MICROORGANISMI

FIRMA DEL / DEI
RICHIEDENTE / I

RICHIEDENTE / I

MARIGATATIO TING: GI ambattista CAVALIERE

RICHIEDENTE / I

MARIGATATIO TING: GI ambattista CAVALIERE

1 MODULO A (2/2) I. MANDATARIO DEL RICHIEDENTE PRESSO L'UIBM LA/E SOTTOINDICATA/E PERSONA/E HA/HANNO ASSUNTO IL MANDATO A RAPPRESENTARE IL TITOLARE DELLA PRESENTE DOMANDA INNANZI ALL'UFFICIO ITALIANO BREVETTI E MARCHI CON L'INCARICO DI EFFETTUARE TUTTI GLI ATTI AD ESSA CONNESSI, CONSAPEVOLEJI DELLE SANZIONI PREVISTE DALL'ART.76 DEL D.P.R. 28/12/2000 N.45S. NUMERO ISCRIZIONE ALBO COGNOME II 445 BM BORDONARO Salvatore; 495 BM CAVALIERE Giambattista; 566 BM CIONI Paolo; E NOME; ENITECNOLOGIE SpA DENOMINAZIONE STUDIO 13 Via F. Maritano, 26 INDIRIZZO '20097 - SAN DONATO MILANESE (MI) CAP/ Località/Provincia L ANNOTAZIONI SPECIALI M. DOCUMENTAZIONE ALLEGATA O CON RISERVA DI PRESENTAZIONE N. Es. ALL. N. Es. Ris. N. PAG. PER ESEMPLARE TIPO DOCUMENTO PROSPETTO A, DESCRIZ., RIVENDICAZ. 24 DISEGNI (OBBLIGATORI SE CITATI IN 0 DESCRIZIONE) DESIGNAZIONE D'INVENTORE DOCUMENTI DI PRIORITÀ CON 0 TRADUZIONE IN ITALIANO AUTORIZZAZIONE O ATTO DI CESSIONE n (SI/NO) Lèttera d'Incarico PROCURA GENERALE RIFERIMENTO A PROCURA GENERALE SI IMPORTO VERSATO ESPRESSO IN LETTERE DUECENTONOVANTUNO/80.-ATTESTATI DI VERSAMENTO Euro FOGLIO AGGIUNTIVO PER I SEGUENTI PARAGRAFI (BARRARE I PRESCELTI) DEL PRESENTE ATTO SI CHIEDE COPIA SI AUTENTICA? (Si/No) SI CONCEDE ANTICIPATA ACCESSIBILITÀ AL NO PUBBLICO? (SI/No) DATA DI COMPILAZIONE 23/10/2003 FIRMA DEL/DEI RICHIEDENTE/I VERBALE DI DEPOSITO NUMERO DI DOMANDARI 2003A002085 C.C.I.A.A. Di Cop. 27 OTT. 2003 , il/i richiedente/i sopraindicato/i ha/hanno presentato a me sottoscritto IN DATA LA PRESENTE DOMANDA, CORREDATA DI N. FOGLI AGGIUNTIVI, PER LA CONCESSIONE DEL BREVETTO SOPRA RIPORTATO. N. Annotazioni Varie DELL'UFFICIALE ROGANTE

CVRREN O

L'UFFICIALE ROGANTE

SI MAURIZIO

# • PROSPETTO MODULO A DOMANDA DI BREVETTO PER INVENZIONE INDUSTRIALE

| UMERO DI DOMANDA:  | <u>'</u>   | 3 4 0 0 2 0 8 5  | DATA DI DEPOSITO   | D: 270  | T. 2003  |
|--|--|--|--|---|--|
| RICHIEDENTE/I COGNI<br>OLIMERI EUROPA S.P.A  | OME E NOME O DENOM<br>BRINDISI VIA E. F            | MINAZIONE, RESIDENZA O STATO                                     | );   |   |  |
|  |  |  |  |   |  |
|  |  |  |  | the same to be the same of the  |  |
| TITOLO<br>ROCEDIMENTO PER LA PR  | EPARAZIONE DI 1                                    | LOTTENE  |  |   |  |
| COCEDIVIENTO I DIC DA LIC  | LI AKAZIONE DI I                                   | -OTTENE  |  |   |  |
|  |  |  |  |   |  |
|  |  |  |  |   |  |
| <u> </u>   |  |  |  |   | · · · · · ·  |
|  | Sezione  | CLASSE   | SOTTOCLASSE  | GRUPPO  | SOTTOGRUPPO  |
| CLASSE PROPOSTA  | ,c   | .07  | c  | *   | , , , , , , ,  |
| n una o più fosfine monodenta<br>un secondo stadio (b) in cui s<br>nel primo stadio il solvente po | ite trisostituite, in un<br>i effettua l'idrogenaz | solvente polare aprotico opz<br>zione catalitica parziale di 1.7 | 1,7-ottadiene in presenza di un cata<br>ionalmente addizionato di una base<br>ottadiene a 1-ottene; il suddetto pr | e organica:   |  |
| RuXmLn.  | atore è scelto tra i co                            | mplessi di rutenio non suppo                                     | nte;<br>rtati di formula generale (II)   | ROAD OF THE PARTY | WANGE OF THE PARTY |
| RuXmLn.  | atore è scelto tra i co                            | mplessi di rutenio non suppo                                     | nte; rtati di formula generale (II)  | 1/23.E  | ITO THE TO   |
| DISEGNO PRINCIPA   | atore è scelto tra i co                            | mplessi di rutenio non suppo                                     | nte; rtati di formula generale (II)  | 1633 E  | ITO THE TO   |
| RuXmLn.  | atore è scelto tra i co                            | mplessi di rutenio non suppo                                     | nte; rtati di formula generale (II)  | 1633 E  | ITO THE TO   |
| DISEGNO PRINCIPA   | atore è scelto tra i co                            | mplessi di rutenio non suppo                                     | nte; rtati di formula generale (II)  | 1633 E  | ITO CONTROL OF THE PARTY OF THE |

"PROCEDIMENTO PER LA PREPARAZIONE DI 1-OTTENE"

POLIMERI EUROPA S.p.A.

Via E. Fermi, 4 BRINDISI

#### DESCRIZIONE

La presente invenzione riguarda un procedimento per la preparazione di 1-ottene da butadiene in due passaggi, più esattamente un primo stadio di bis-idrodimerizzazione catalitica a 1,7-ottadiene in presenza di un donatore di idrogeno, in un solvente polare aprotico scelto tra le uree cicliche disostituite, ed un secondo stadio di riduzione parziale e selettiva di 1,7-ottadiene con idrogeno a 1-ottene in presenza di un sistema catalitico comprendente un complesso di rutenio non supportato.

1-ottene trova vasta applicazione nel campo della produzione del polietilene lineare a bassa densità (LLDPE), un copolimero ottenuto a partire da etilene e 1-olefine, in quanto impartisce migliori caratteristiche meccaniche e di saldabilità al manufatto. Inoltre trova applicazione nel campo dei plastificanti previa idroformilazione, riduzione ad alcooli lineari ed esterificazione.

La sintesi di 1-ottene a partire da butadiene è conosciuta nello stato dell'arte.

In alcuni brevetti è descritta la sintesi di 1-ottene da butadiene mediante un procedimento a tre stadi. In US-A-5,030,792 in un primo passaggio si realizza la telomerizzazione catalitica di butadiene con acido acetico per dare 2,7-ottadienil acetato; quest'ultimo in un secondo stadio è idrogenato ad acetato di n-



飜 200 3 A O O 2 O 8 5

M

ottile il quale, a sua volta, in un terzo stadio, è pirolizzato a 1-ottene. Questo tipo di processo è penalizzato dall'elevato numero di stadi di reazione, ed è inoltre caratterizzato da problemi di corrosione di materiali comuni legati all'impiego dell'acido acetico.

WO 92/10450 descrive la telomerizzazione catalitica di butadiene con un alcole come metanolo o etanolo per dare 2,7-ottadieniletere. Quest'ultimo in un secondo stadio è idrogenato ad ottiletere il quale, a sua volta, in un terzo stadio, è pirolizzato a 1-ottene. Anche questo tipo di processo, pur evitando l'impiego di acidi carbossilici corrosivi, è penalizzato dall'elevato numero degli stadi di reazione e da una selettività globale inferiore.

Infine, WO 03/31378 descrive la sintesi di 1-ottene in due soli passaggi a partire da butadiene secondo lo schema di equazioni (1) e (2)

2 
$$+$$
 HCOOH  $\xrightarrow{\text{catalizzatore}}$  + CO<sub>2</sub> (1)

$$+ H_2 \xrightarrow{\text{catalizzatore}}$$
 (2)

Nel primo stadio del processo descritto si realizza la bisidrodimerizzazione catalitica di butadiene ad 1,7-ottadiene con un agente riducente come acido formico. Nel secondo stadio si realizza l'idrogenazione catalitica parziale di 1,7 ottadiene ad 1-ottene.

a ff

Il processo descritto in WO 03/31378 sebbene abbia il vantaggio, rispetto ai processi precedenti, di ridurre a due il numero di stadi necessari per produrre 1-ottene da butadiene, soffre di numerosi inconvenienti ed in particolare della necessità di impiegare, sia nel primo che nel secondo stadio, elevate quantità di costosi metalli nobili come catalizzatori.

Il primo stadio del processo di WO -03/31378 è realizzato secondo una reazione nota nella letteratura, ossia la bisidrodimerizzazione del butadiene in presenza di acido formico e catalizzatori a base di palladio e fosfine. La reazione descritta è in tutti i casi scarsamente selettiva, con formazione di miscele di 1,6-ottadiene e 1,7-ottadiene; inoltre le rese e l'efficienza catalitica sono basse.

Inoltre, sempre nel primo stadio, risulta necessario impiegare elevate quantità di catalizzatore che pongono il problema del costo e del recupero del catalizzatore stesso. Se si diminuisce la concentrazione del catalizzatore a valori inferiori la selettività ad 1,7-ottadiene diminuisce.

Da quanto sopra riportato appare la necessità di un procedimento più efficiente di idrodimerizzazione del butadiene, che consenta di raggiungere elevate conversioni e selettività ad 1,7-ottadiene anche operando con ridotte concentrazioni di metallo nobile.



secondo stadio del consiste nell'idrogenazione parziale di 1,7-ottadiene ad 1-ottene. La reazione, così come descritta in WO 03/31378, cioè condotta con un catalizzatore supportato a base di rutenio in fase eterogenea, soffre di una estremamente bassa attività del catalizzatore. reazione Infatti vi sono richiesti tempi di molto dell'ordine di oltre 24 ore, per ottenere una conversione del 1,7ottadiene del 70% ed una selettività ad 1-ottene del 60%, ed inoltre non è evita completamente la formazione di olefine isomere. Anche in questo caso la quantità di catalizzatore impiegato (ossia rutenio supportato) è decisamente elevata, motivo della attività bassa catalitica del catalizzatore utilizzato.

Anche per questo stadio è quindi sentita l'esigenza di una più efficiente e più selettiva riduzione parziale del 1,7-ottadiene, pur operando con basse quantità di catalizzatore.

E' stato ora trovato un procedimento per la preparazione di 1ottene a partire da butadiene che supera gli inconvenienti
soprariportati.

In accordo con ciò, la presente invenzione riguarda un procedimento in due stadi per la preparazione di 1-ottene a partire da butadiene che comprende:

\*\* un primo stadio (a) in cui si effettua la bisidrodimerizzazione del butadiene a 1,7-ottadiene in presenza di un catalizzatore a base di un complesso di palladio con una o più fosfine monodentate trisostituite, in un solvente polare aprotico opzionalmente addizionato di una base organica; il suddetto primo stadio essendo condotto in presenza di un donatore d'idrogeno, preferibilmente acido formico;

\*\* un secondo stadio (b) in cui si effettua l'idrogenazione catalitica parziale di 1,7 ottadiene, recuperato al termine del primo stadio, a 1-ottene; la suddetta idrogenazione essendo effettuata in solvente inerte, sotto pressione d'idrogeno o miscele d'idrogeno ed azoto, in presenza di un catalizzatore; il suddetto processo essendo caratterizzato dal fatto che:

(i) nel primo stadio il solvente polare aprotico è scelto tra le uree cicliche disostituite di formula generale (I)

in cui n è da 1 a 8; preferibilmente da 2 a 3;

 $R_1$  e  $R_2$ , uguali o diversi tra loro, sono scelti tra H e radicale alchilico  $C_1$ - $C_6$ , preferibilmente  $R_1$ = $R_2$ =H;

 $R_3$  e  $R_4$ , uguali o diversi tra loro, sono scelti tra radicali alchilici  $C_1$ - $C_{16}$ , preferibilmente  $C_1$ - $C_3$ ;

(ii) nel secondo stadio il catalizzatore è scelto tra i complessi di rutenio non supportati di formula generale (II)

(II)  $RuX_mL_n$ , dove:

X è scelto tra Cl, Br, I, CH3COO, H, =C(H)Ph;



L è scelto tra i leganti neutri, monodentati o bidentati;

n è da 2 a 4;

mèdala3.

Tipici esempi di uree cicliche disostituite di formula generale (I) sono la dimetil etilen urea (n=2;  $R_1=R_2=H$ ;  $R_3=R_4=CH_3$ ) e la dimetil propilen urea (n=3;  $R_1=R_2=H$ ;  $R_3=R_4=CH_3$ ).

Utilizzando nel primo stadio i particolari solventi della presente invenzione, ossia le uree cicliche disostituite, è possibile, a parità di tutte le altre condizioni, aumentare la conversione del butadiene e la selettività ad 1,7-ottadiene. Ne consegue che è possibile diminuire la quantità del catalizzatore impiegato fino a concentrazioni estremamente ridotte, senza penalizzare la conversione del butadiene e la selettività ad 1,7-ottadiene, che si mantengono elevate.

Sempre per quanto riguarda il primo stadio (a), ossia la bis-1,7-ottadiene, adbutadiene del idrodimerizzazione catalizzatore a base di palladio può essere preformato o formato in situ. In quest'ultimo caso il catalizzatore viene formato in situ a partire da un sale di palladio e da una o più fosfine. Nella forma di attuazione preferita, il sale di palladio è scelto tra i carbossilati di palladio, ancor più preferibilmente è scelto tra Pd(Me<sub>3</sub>CCOO)<sub>2</sub> e Pd(acetato)<sub>2</sub>. Per quanto concerne la fosfina, sono trifenilfosfina, tri(o-tolil)fosfina, tipici esempi sulfonatofenil) difenilfosfina, tricicloesil fosfina, fosfina, trietil fosfina, triisopropil fosfina, tributil fosfina,

e le fosfine miste metil difenil fosfina, dimetilfenil fosfina, singolarmente o in combinazione fra di loro. Preferita è la trifenilfosfina. Nel caso della formazione in situ del complesso di palladio, il rapporto molare tra le fosfine ed il palladio è compreso tra 1 e 100, preferibilmente da 2 a 40.

Nella forma di attuazione preferita il complesso di palladio è preformato ed è costituito da uno o più complessi di palladio di formula generale PdX<sub>2</sub>(PR<sub>3</sub>)<sub>2</sub> in cui X= Cl, Br, acetato, e R<sub>3</sub> è un radicale idrocarbilico C<sub>1</sub>-C<sub>16</sub>, preferibilmente scelto tra fenile, o-tolile, metile, tricicloesile, etile, isopropile, butile, e relative miscele. Preferiti sono i complessi PdCl<sub>2</sub>(PEt<sub>3</sub>)<sub>2</sub>, PdCl<sub>2</sub>(PCy<sub>3</sub>)<sub>2</sub>, PdCl<sub>2</sub>(PBut<sub>3</sub>)<sub>2</sub>, PdCl<sub>2</sub>(PiPr<sub>3</sub>)<sub>2</sub> dove Et = etile, Cy = cicloesile, iPr = isopropile, But = n-butile.

Per quanto concerne la base organica opzionalmente utilizzabile nel primo stadio, tipici esempi sono le piridine, le N-alchilmorfoline, le trialchilammine. Nella forma di attuazione preferita la base organica è la trietilammina.

Il primo stadio viene condotto in presenza di un donatore d'idrogeno, preferibilmente in rapporto stechiometrico 1:2 molare rispetto al butadiene, vedi equazione (1), o leggermente inferiore. Preferibilmente il donatore di idrogeno è acido formico.

Il butadiene è impiegato in rapporto ponderale iniziale da 1:10 a 10:1 rispetto al solvente, più preferibilmente da 1:5 a 5:1.

Il donatore di idrogenza, preferibilmente l'acido formico, è impiegato, in una forma di attrazione preferita, in rapporto stechiometrico (ossia 1/2 molare) rispetto al butadiene, o leggermente inferiore allo stechiometrico.

Il rapporto molare fra la base organica, ad esempio trietilammina, ed il donatore di idrogeno, ad esempio acido formico, può variare da 0 a 1.5, più preferibilmente da 0.2 a 1.3, ed ancora più preferibilmente da 0.4 a 0.8.

Lo stadio (a) è condotto a temperature fra 50 e 120°C, preferibilmente fra 70 e 100°C, preferibilmente in pressione di azoto compresa fra 0.5 e 2 MPa, più preferibilmente fra 0.8 e 1.5 MPa.

Indicativamente la durata della reazione dello stadio (a) è compresa fra 10 e 180 minuti, più preferibilmente fra 15 e 120 minuti.

Secondo il procedimento sopradescritto, nel primo stadio è possibile migliorare la selettività ad 1,7 ottadiene pur in presenza di ridotte quantità di catalizzatore, ad esempio tali che il rapporto molare iniziale butadiene/palladio sia compreso fra 5.000 e 1.000.000, preferibilmente sia compreso fra 20.000 e 200.000, senza penalizzare significativamente la conversione del butadiene, che si mantiene elevata.

Al termine del primo stadio, il prodotto di reazione 1,7ottadiene può essere recuperato secondo tecniche convenzionali.
Più in particolare, in una realizzazione preferita

dell'invenzione, il prodotto di reazione viene separato per smiscelazione, sfruttando il fatto che 1,7-ottadiene non è miscibile in tutti i rapporti con le uree cicliche disostituite.

La fase superiore idrocarburica, costituita prevalentemente da 1,7-ottadiene, può essere purificata dai residui non idrocarburici per lavaggio con acqua; il 1,7-ottadiene viene successivamente purificato con metodi convenzionali, ad esempio per distillazione.

Il secondo stadio del processo, cioè l'idrogenazione catalitica parziale di 1,7 ottadiene a 1-ettene, è condotto in presenza di un catalizzatore costituito da un complesso di rutenio. Preferibilmente il catalizzatore è scelto tra i complessi di rutenio di formula  $RuX_mL_n$ , dove: m è da 1 a 3, n è da 2 a 4; X = Cl, Br, I, CH<sub>3</sub>COO, H, =C(H)Ph; L = legante neutro monodentato come ad esempio: PPh3 (Trifenilfosfina), PCy3 (Tricicloesil fosfina), P(o-CH<sub>3</sub>C<sub>6</sub>H<sub>4</sub>)<sub>3</sub> (triorto-tolil fosfina), CO (ossido di carbonio); oppure L = legante neutro bidentato come: difenilfosfina etano (dppe), dipiridile (bipy), 1,10-fenantrolina (Phen), 4,7-difenilsingolarmente o anche 1,10-fenantrolina (bato), usati combinazione fra di loro.

Più in particolare sono preferiti i complessi di Rutenio quali:  $RuCl_2(PPh_3)_3$ ,  $RuCl_2(PPh_3)_4$ ,  $RuCl_2(CO)(PPh_3)_3$ ,  $RuHCl(PPh_3)_3$ ,  $RuHCl(CO)(PPh_3)_3$ ,  $RuCl_2(dppe)_2$ ,  $RuCl_2(PCy_3)_3$ ,  $RuCl_2(CO)_2(PPh_3)_2$ ,  $(PCy_3)_2Cl_2Ru=C(H)Ph$ ,  $[Ru(CO)_2Cl_2]_x$ . Fra i catalizzatori più preferiti è usato il catalizzatore  $RuCl_2(PPh_3)_x$ , con x = 3 o 4.

Il complesso di rutenio è aggiunto alla miscela di reazione in rapporto molare, rispetto a 1,7-ottadiene, compreso fra 1/100 e 1/500000, preferibilmente fra 1/1000 e 1/150000 più preferibilmente fra 1/5000 e 1/50000.

Lo stadio (b) può essere condotto in un solvente o nel diene puro, preferibilmente in presenza di solvente. Solventi adatti sono gli alcoli di formula generale R-OH, dove R è un radicale alchilico contenente da 1 a 6 atomi di carbonio; gli eteri R-O-R', ove R e R' hanno il significato sopradescritto per R; gli eteri ciclici contenenti sino a 6 atomi di carbonio, gli idrocarburi alifatici lineari o ramificati contenenti da 5 a 16 atomi di carbonio; gli idrocarburi parzialmente o totalmente alogenati contenenti da 1 a 3 atomi di carbonio, gli idrocarburi aromatici o alchilaromatici contenenti sino a 9 atomi di carbonio; i chetoni contenenti fino a 6 atomi di carbonio. Preferibilmente i solventi sono scelti tra metanolo, etanolo, propanolo e relative miscele.

Possono essere altresì usati come solventi miscele di solventi non completamente miscibili tra di loro, come ad esempio metanolo ed idrocarburi alifatici C<sub>8</sub>-C<sub>16</sub>. L'uso di tali miscele solventi semplifica la separazione del catalizzatore dalla miscela di reazione data la maggiore affinità del catalizzatore per la fase alcolica. In una forma di realizzazione ancor più preferita, il secondo stadio viene condotto in soluzione metanolica e 1-ottene (assieme all'eventuale 1,7-ottadiene non reagito e all'eventuale ottano co-prodotto) può essere estratto dalla miscela di reazione

con un idrocarburo alifatico  $C_8$ - $C_{16}$ , preferibilmente con dodecano, mediante estrazione liquido - liquido secondo tecniche convenzionali, lasciando nella soluzione metanolica il catalizzatore che può essere riciclato alla reazione. Dalla miscela idrocarburica 1-ottene viene poi recuperato e purificato con tecniche convenzionali.

Quando è impiegato un solvente, il diene è contenuto nel solvente nel rapporto fra 5 e 90% in peso, più preferibilmente fra 10 e 80% in peso.

La reazione dello stadio (b) è generalmente condotta ad una temperatura compresa fra 0°C e 150 °C, preferibilmente fra 5°C e 60°C. Questo intervallo rappresenta il campo di temperature nel quale il sistema catalitico presenta il minimo di attività di isomerizzazione del doppio legame compatibile con una buona velocità di idrogenazione.

La reazione è generalmente condotta sotto pressione d'idrogeno o miscele d'idrogeno ed azoto, preferibilmente in presenza di solo idrogeno, ad una pressione compresa fra 0.05 e 10 MPa, preferibilmente fra 0.1 e 3 MPa.

Indicativamente il tempo di reazione è compreso fra 2 e 200 minuti, più preferibilmente fra 5 e 60 minuti.

Per limitare la reazione consecutiva di idrogenazione di 1ottene a ottano, la reazione è preferibilmente condotta a
conversione parziale di 1,7-ottadiene inferiore a 80%,
preferibilmente compresa fra 40 e 60%.

Quando il valore della conversione è compreso in questo intervallo si ottengono selettività ad 1-ottene generalmente comprese fra 75 e 90%. Inoltre operando secondo l'invenzione gli altri isomeri del 1-ottene e del 1,7-ottadiene risultano normalmente assenti.

I seguenti esempi sono riportati per una migliore comprensione della presente invenzione.

#### ESEMPI

### Sintesi di 1,7-ottadiene

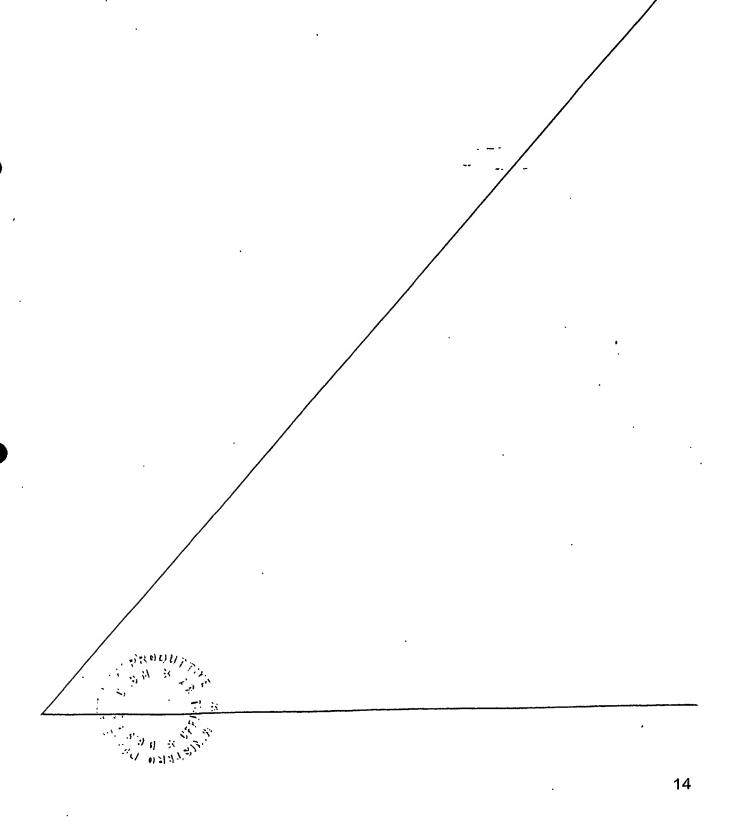
## Esempi da 1 a 14 (catalizzatore formato in situ)

In un'autoclave di Hastelloy C di 300 ml di volume, dotata di un sistema per l'agitazione meccanica e di un sistema per riscaldamento, sono posti, nell'ordine indicato e nella tipologia e quantità specificate in Tabella 1 o di seguito, il solvente, la base organica (se presente), 7 ml di acido formico (concentrazione butadiene, quantità stechiometrica rispetto al in 99%peso) trifenilfosfina come legante e Pd(CH3COO)2 come catalizzatore. Infine, con l'autoclave chiusa, si addizionano 20 g di butadiene. Si pressurizza l'autoclave con azoto a 1 MPa e si inizia il riscaldamento alla temperatura di 90 °C per il tempo indicato in Tabella 1. Alla fine si raffredda l'autoclave, si tratta il contenuto con acqua e bicarbonato di sodio e si estrae cicloesano. I prodotti sono quantificati per gas cromatografia con il metodo dello standard interno. La conversione del butadiene e



le selettività riferite al butadiene convertito sono riportate in Tabella 1.





#### TABELLA 1



|             | Rapp. Mol. | Solvente | NEt₃ | Tempo | Rapp. Mol. | Conv. | Sel.%,   | Sel.% 1,7- |  |
|-------------|------------|----------|------|-------|------------|-------|----------|------------|--|
|             | PPh₃/Pd    | ml       | мі   | min   | nin BD/Pd  |       | 1,6-ott. | ott.       |  |
| Es.1 comp 2 |            | DMF 45   | 15   | 90    | 1829       | 65    | 22       | 76         |  |
| Es. 2 comp  | 2          | DMA 45   | 15   | 180   | 1627       | 24    | 74       | 21         |  |
| Esempio 3   | 2          | DMPU 45  | 15   | 60    | 1813       | 78    | 13       | 84         |  |
| Es.4 comp.  | 21         | DMF 60   | 0    | 120   | 5475       | 63    | 10       | 88         |  |
| Es.5 comp.  | 20         | NMP 60   | 0    | 60    | 6326       | 49    | - 93     | 6          |  |
| Es.6 comp.  | 19         | TMU 60   | 0    | 60    | 5922       | 2     | 12       | 83         |  |
| Es.7 comp.  | 19         | THF 60   | 0    | 120   | 4208       | 64    | 15       | 77         |  |
| Esemplo 8   | 20         | DMPU 60  | 0    | 120   | 5759       | 71    | 9        | 90         |  |
| Es.9 comp   | 19         | DMF 45   | 15   | 120   | 4863       | 60    | 9        | 88         |  |
| Esemplo 10  | 22         | DMPU 45  | 15   | 120   | 5415       | 78    | 9        | 89         |  |
| Es.11 comp  | 21         | DMF 45   | 15   | 90    | 23526      | 61    | 10       | 89         |  |
| Esempio 12  | 20         | DMEU 45  | 15   | 90    | 24449      | 67    | 9        | 90         |  |
| Es.13 comp  | 20         | DMF 45   | 15   | 90    | 53972      | 42    | 10       | 89         |  |
| Esempio 14  | 20         | DMEU 15  | 15   | 90    | 48355      | 58    | 9        | 90         |  |

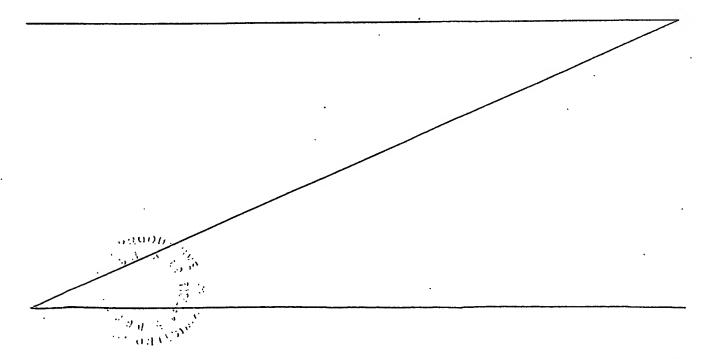
NMP = N-metil pirrolidone; THF = tetraidrofurano; TMU = tetrametil urea; DMEU = dimetil etilenurea; DMPU = dimetil propilen urea.

La tabella 1 chiaramente mostra come, operando con uree cicliche come solvente a parità di altre condizioni, la conversione del butadiene incrementi, mentre la selettività ad 1,7-ottadiene rimanga uguale o migliori.

Esempi da 15 a 20 (catalizzatore preformato)  $\frac{\partial}{\partial x_{ij}} \frac{\partial}{\partial x_{ij}} \frac{\partial x_{ij}}{\partial x_{ij}} \frac{\partial}{\partial x_{ij$ 

gyl

In un'autoclave di Hastelloy C di 300 ml di volume, dotata di un sistema per l'agitazione meccanica e di un sistema per riscaldamento, sono posti, nell'ordine indicato e nella tipologia e quantità specificate in Tabella 2 o di seguito, 45 ml di solvente, 15 ml di trietil ammina, 7 ml di acido formico (concentrazione 99%peso) in quantità stechiometrica rispetto al butadiene, ed il catalizzatore nel rapporto molare rispetto al butadiene specificato in Tabella 2. Infine, con l'autoclave g di butadiene. Si pressurizza addizionano 20 l'autoclave con azoto a 1 MPa e si inizia il riscaldamento alla temperatura di 90°C per 120 minuti. Alla fine si raffredda l'autoclave e si tratta il contenuto con acqua e bicarbonato di sodio, poi si estraggono i prodotti con cicloesano. I prodotti sono quantificati per gas cromatografia con il metodo dello standard interno. La conversione del butadiene e le selettività riferite al butadiene convertito sono riportate in Tabella 2.









#### TABELLA 2

|             | catalizzatore                                      | Solvente <sup>(a)</sup> | rapporto | Conv.% | Sel.% 1,6- | Sel.% 1,7- |
|-------------|--|-------------------------|----------|--------|------------|------------|
|             |  |                         | molare   | BD     | ottadiene  | ottadiene  |
|             |  |                         | BD/Pd    |        |            |            |
| Esemplo 15  | PdCl <sub>2</sub> (PBu <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> | DMF                     | 104405   | 38     | . 6        | 94         |
| comparativo |  |                         |          |        |            |            |
| Esempio 16  | PdCl <sub>2</sub> (PBu <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> | DMEU                    | 105871   | 49     | 3          | 97         |
| Esempio 17  | PdCl <sub>2</sub> (PEt <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> | DMF                     | 104138   | 35     | 7 .        | 93         |
| comparativo |  |                         |          |        | -          |            |
| Esempio 18  | PdCl <sub>2</sub> (PEt <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> | DMEU                    | 104383   | 38     | 5          | 95         |
| Esempio 19  | PdCl <sub>2</sub> (PCy <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> | DMF                     | 101215   | 18     | 6          | 94         |
| comparativo |  |                         |          |        |            |            |
| Esemplo 20  | PdCl <sub>2</sub> (PCy <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> | DMEU                    | 119159   | 34     | 4          | 96         |

PBu<sub>3</sub> = Tri-n-butilfosfina; PEt<sub>3</sub> = Trietil fosfina; PCy<sub>3</sub> Tricicloesil fosfina

tabella 2 chiaramente mostra come, a parità đi altre condizioni, operando con uree cicliche come solvente ed usando palladio preformati, incrementino si catalizzatori di conversione del butadiene e, in misura inferiore, anche selettività ad 1,7-ottadiene.

#### Idrogenazione di 1,7-ottadiene ad 1-ottene

#### Esempi da 21 a 25

In un pallone di vetro di 250 ml di volume messo sotto Argon sono posti, 100/ml di metanolo, la quantità di 1,7-ottadiene (1,7da raggiungere il rapporto 1,7-OD/catalizzatore OD) di desiderato Tabella 3 mmolicome riportato in 0.01 1 3.11V

catalizzatore, nell'ordine. La soluzione è ben miscelata fino alla completa dissoluzione del catalizzatore, quindi è trasferita mediante un ago d'acciaio, sfruttando la differenza di pressione, in un'autoclave di Hastelloy C di 300 ml di volume, dotata di per l'agitazione meccanica e per il riscaldamento, preventivamente posta sotto vuoto. La pressione di nell'autoclave è portata ad un livello appena superiore all'atmosferico. Si riscalda (o si raffredda) l'autoclave alla temperatura desiderata, poi si introduce idrogeno pressurizzando l'autoclave alla pressione di 2 MPa e collegandola ad un sistema ripristino dell'idrogeno consumato. Lа reazione di iniziata. A tempi predeterminati si campiona dall'autoclave e si analizza per gas cromatografia con il metodo dello standard la determinazione del 1,7-ottadiene residuo dei interno per prodotti 1-ottene ed 1-ottano e per gli isomeri dienici e 1,7-ottadiene Lе selettività sono riferite alconvertito. I risultati ottenuti sono riportati in Tabella 3.

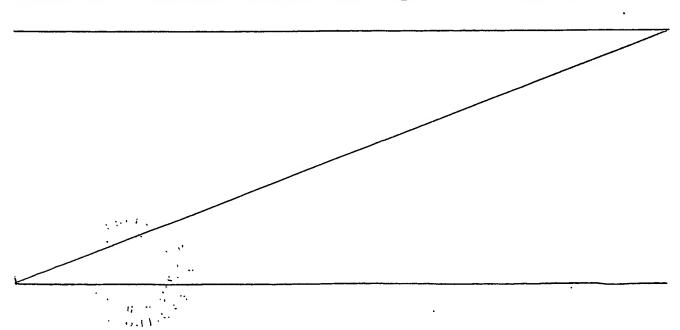


TABELLA 3

| Catalizzatore  | Rapporto | T  | t   | conv. % | sel. %   | sel. % | Sel. %  |
|--|----------|----|-----|---------|----------|--------|---------|
|  | Molare   | °C | min | 1,7-OD  | 1-Ottene | Ottano | Isomeri |
|  | OD/ Cat. |    |     |         |          |        |         |
| sempio 21 RuCl2(PPh3)4   | 18789    | 55 | 2   | 32%     | 90%      | 9%     | 90      |
|  |          | 52 | 5   | 37%     | 88%      | 11%    | 0%      |
|  |          | 50 | 10  | 48%     | 82%      | 17%    | 0%      |
|  |          | 50 | 20  | 91%     | 62%      | 38%    | 0%      |
| sempio 22 RuCl2(PPh3)4   | 19683    | 8  | 5   | 9%      | 96%      | 4%     | 0%      |
| Semplo 22  |          | 11 | 10  | 45%     | 83%      | 17%    | 0%      |
|  |          | 14 | 15  | 88%     | 52%      | 48%    | 0%      |
|  |          | 8  | 25  | 98%     | 27%      | 73%    | 0%      |
| Ssempio 23 RuCl <sub>2</sub> (PPh <sub>3</sub> ) <sub>4</sub>                                      | 41335    | 8  | 5   | 14%     | 95%      | 5%     | 0%      |
|  |          | 8  | 10  | 23%     | 93%      | 7%     | 0%      |
|  |          | 7  | 20  | 38%     | 88%      | 12%    | 0%      |
|  |          | 7  | 40  | 62%     | 78%      | 22%    | 0%      |
|  |          | 5  | 80  | 81%     | 62%      | 38%    | 0%      |
| Esempio 24 RuCl <sub>2</sub> (PPh <sub>3</sub> ) <sub>4</sub> (a)                                  | 9254     | 25 | 5   | 39%     | 84%      | 16%    | 0%      |
|  |          | 24 | 15  | 65%     | 76%      | 24%    | 0%      |
|  |          | 23 | 35  | 70%     | 69%      | 31%    | 90      |
|  |          | 23 | 95  | 84%     | 60%      | 39%    | 0%      |
| Esempio 25 RuCl <sub>2</sub> (=C(H)C <sub>6</sub> H <sub>5</sub> )(PCy <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> | 19934    | 31 | 5   | 9%      | 94%      | 6%     | 0%      |
|  |          | 30 | 15  | 11%     | 93%      | 88     | 9%      |
|  |          | 30 | 45  | 24%     | 89%      | 11%    | 0&      |
|  |          | 30 | 75  | 30%     | 86%      | 14%    | 1%      |

<sup>(</sup>a) Eseguita in una soluzione di metanolo/dodecano 1/1 in volume

La tabella 3 mostra come, operando secondo l'invenzione, in soluzione di metanolo la reazione d'idrogenazione di 1,7-ottadiene a 1-ottene avvenga in pochi minuti, in funzione della

concentrazione del catalizzatore, in assenza di isomerizzazione di 1,7-ottadiene ed 1-ottene.



#### RIVENDICAZIONI

1. Procedimento in due stadi per la preparazione di 1-ottene a partire da butadiene che comprende:

\*\* un primo stadio (a) in cui si effettua la bisidrodimerizzazione del butadiene a 1,7-ottadiene in presenza di un
catalizzatore a base di un complesso di palladio con una o più
fosfine monodentate trisostituite, in un solvente polare aprotico
opzionalmente addizionato di una base organica; il suddetto primo
stadio essendo condotto in presenza di un donatore d'idrogeno;

\*\* un secondo stadio (b) in cui si effettua l'idrogenazione catalitica parziale di 1,7 ottadiene, recuperato al termine del primo stadio, a 1-ottene; la suddetta idrogenazione essendo effettuata in solvente inerte, sotto pressione d'idrogeno o miscele d'idrogeno ed azoto, in presenza di un catalizzatore; il suddetto processo essendo caratterizzato dal fatto che:

(i) nel primo stadio il solvente polare aprotico è scelto tra le uree cicliche disostituite di formula generale (I)

$$R_4-N$$
 $(R_1R_2C)-N$ 
 $R_3$ 

in cui n è da 1 a 8;

 $R_1$  e  $R_2$ , uguali o diversi tra loro, sono scelti tra H e radicale alchilico  $C_1$ - $C_6$ ;

 $R_3$  e  $R_4$ , uguali o diversi tra loro, sono scelti tra radicali alchilici  $C_1$ - $C_{16}$ ;

- (ii) nel secondo stadio il catalizzatore è scelto tra i complessi di rutenio non supportati di formula generale (II)
- (II)  $RuX_mL_n$ , dove:

X è scelto tra Cl, Br, I,  $CH_3COO$ , H, =C(H)Ph;

L è scelto tra i leganti neutri, monodentati o bidentati;

m è da 1 a 3;

n è da 2 a 4.

- 2. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui nel composto di formula generale (I) n è da 2 a 3;  $R_1=R_2=H$ ;  $R_3=R_4=CH_3$ .
- 3. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui il complesso di palladio nello stadio (a) è un complesso preformato avente la formula generale  $PdX_2(PR_3)_2$  in cui X= Cl, Br, acetato, e  $R_3$  è un radicale idrocarbilico  $C_1$ - $C_{16}$ .
- 4. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui la base organica utilizzata nello stadio 1 è la trietilammina.
- 5. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui il butadiene è impiegato in rapporto ponderale iniziale rispetto al solvente da 1:10 a 10:1.
- 6. Procedimento secondo la rivendicazione 5, in cui il butadiene è impiegato in rapporto ponderale rispetto al solvente da 1:5 a 5:1.

- 7. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui il donatore di idrogeno è in rapporto stechiometrico 1:2 molare rispetto al butadiene.
- 8. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui il donatore di idrogeno è acido formico.
- 9. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui il rapporto molare fra la base organica ed il donatore di idrogeno varia da 0 a 1.5, più preferibilmente da 0.2 a 1.3, ed ancora più preferibilmente da 0.4 a 0.8.
- 10. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui lo stadio (a) è condotto a temperature fra 50 e 120°C, preferibilmente fra 70 e 100°C.
- 11. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui nel complesso  $RuX_mL_n$  m è da 2 a 3; n è da 2 a 4; X è scelto tra Cl e =CHPh; L è una fosfina.
- 12. Procedimento secondo la rivendicazione 11, in cui X=Cl, m=2, n=4,  $L=PPh_3$ .
- 13. Procedimento secondo la rivendicazione 11, in cui m=3, n=2,  $L=PCy_3$ .
- 14. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui il complesso di rutenio nello stadio (b) è presente nella miscela di reazione in rapporto molare, rispetto a 1,7-ottadiene, compreso fra 1/100 e 1/500000, preferibilmente fra 1/1000 e 1/150000 più preferibilmente fra 1/50000 e 1/50000.

- 15. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui 1,7-ottadiene è contenuto nel solvente nel rapporto fra 5 e 90% in peso, più preferibilmente fra 10 e 80% in peso.
- 16. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui lo stadio (b) è condotto ad una temperatura compresa fra 0°C e 150°C, preferibilmente fra 5°C e 60°C.
- 17. Procedimento secondo la rivendicazione 1, in cui lo stadio (b) viene condotto in presenza di miscele d'idrogeno ed azoto, preferibilmente in presenza di solo idrogeno, ad una pressione compresa fra 0.05 e 10 MPa, preferibilmente fra 0.1 e 3 MPa.

Il Mandatario Ing. Giambattista CAVALIERE

27 OTT. 2003

01

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record.

### **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
□ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

### IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.

□ OTHER: \_\_\_\_\_